○藤井駿

透過部の高さ(mm) 水制長(mm) 水制幅(mm)

75

35

ケース名 caseNP caseAP

case1-3

case3-1

case2-

水制高

50

1. <u>はじめに</u>

水制とは河川を流れる水の流速や流れの方向を変 更することにより河岸や堤防を浸食から守る構造物 である.現在では多自然川づくりの考えが導入され, 河川周辺の生態系にとって良好な環境を創出するな ど水制の設置目的は多様化している.

水制には内部を水が通ることのできない不透過水 制と,通ることのできる透過水制の2種類があり, それぞれ検討が進められ,用途に合った利用をされ ている.不透過部分と透過部分を併せ持つハイブリ ッド水制は多様な流れ場を創出できると考えられ, その利用が期待される.そこで,ハイブリッド水制 の模型を用い,ハイブリッド水制の不透過部と透過 部の鉛直方向の構造の違いが水制背後の流れ構造に 及ぼす影響について,PIV 計測により検討した.多 様化する目的に合ったより合理的な水制の設置につ いての指針を得ることを研究の目的とする.

2. 実験条件

実験水路には長さ 7.5m,幅 0.3mの長方形断面可 変勾配開水路を用いた.水制模型は図-1に示すよう に水路の左岸に接するように 1 つ設置した. x 軸は 水制前面を基準に流下方向を正にとり, y 軸は右岸 を基準にして左岸に向かって垂直にとり, z 軸は水 路底面から鉛直上向きとした.水制模型の高さは 5cm であり,非越流条件下で実験を行った.実験条 件は表-1のとおりである.

水制模型は図-2に示すように不透過部と透過部 を組み合わせたものとし、大きさはすべて縦 3.5cm、 横 7.5cm、高さ 5cm とした.透過部は図-2(b)のよう に直径 0.5cm の円柱杭を 0.5cm 間隔で配置し杭の間 を水が通るようにした.ハイブリッド水制は鉛直方 向に不透過部と透過部の割合を変化させた.図-2(c) に示すように上部を透過にした上部透過型と下部を 透過にした下部透過型の2種類設定した.実験ケー スを表-1 に示す.

流れの可視化には直径 80µm, 比重 1.02 のナイロ ン樹脂を用い厚さ約 3mm のシート状にしたグリー ンレーザー光を開水路水平断面および鉛直断面に照 射した.水路の側面はガラス張りで,レーザーによ る光の反射を防ぐために水路底面と水制模型は黒く 塗装した.レーザーシートの照射位置は,水平断面 に 5mm 間隔で z=0.5~3.5cm の7 断面を,鉛直断面に

表-1 PIV 実験条件

名古屋工業大学 フェロー会員 冨永晃宏

名古屋工業大学 学生会員

流量	下流端水深	平均流速	フルード数	水路勾配	水路幅
Q (cm/s)	り(cm)	U _m (cm/s)	Fr	/	8 (cm)
2.1	4.0	17.4	0.28	1/1000	30

表-2 実験ケース

不透過部の高さ(mm)

 30
 20

 20
 30

 20
 30

 20
 30

 35
 (a) caseNP

 (b) caseAP

 (b) caseAP

 (c) ハイブリッド水制

 と座標軸

20mm間隔で y=16.0~28.0cm の 7 断面を設定した. 可視化画像は高速度カメラ (Ditect HAS-U1)を用い て 1/200s で撮影した. PIV 解析ソフト FlowExpert (カ トウ光研)を用いて相互相関法により撮影画素数 1024×1024 ピクセルの画像を検査領域 24×24 ピク セルで解析し, 16 秒間で 3200 データの流速ベクト ルを得て統計処理を行った.

3. <u>実験結果</u>

まず代表的特性を見るために caseNP, caseAP の 2 ケースと,透過部分と不透過部分の割合が等しい case2-2 と case2-2R の 2 ケースの合計 4 ケースつい て比較する. 図-3 に平均主流速で無次元化した底面 付近の流下方向流速のコンター図を示す. caseAP で は,杭の間を水が抜けていき,水制の背後に逆流域 は発生しなかった.杭群先端での加速は確認できる が,主流域での加速は比較的小さく,全体的に流速 差は小さい. caseNP では,不透過水制によって大き く水はねされるため水制の先端部から後方にかけて

0 Б 10



図-3 流下方向の無次元流速コンター(z=0.5cm)

広く逆流域ができ,下流に行くほど逆流の流速は 大きくなる.また,遮へい効果によって主流の流 速は大きく増加している.case2-2では,下部 2cm を不透過とすることで水制先端から背後に回り込 む流れが生じ,水制背後に逆流域が発生している ことが確認できる.また,水制後方で広く低速域 が分布している.caseNPに比べ逆流域は水制直下 流に限られ,主流域での流速の加速は小さい. case2-2Rでは,下部 2cm を透過とすることで杭の間 を水が抜けていき,水制後方に caseAP より高速な透 過流が認められる.しかし,これより下流では caseAP より低速になっている.

次に, 図−4に case2-2 と case2-2R の場合の底面付 近(z=0.5cm)の水平断面ベクトル図を示す. 図−4(a) の case2-2 では,水制先端から水制背後への流れ込 みが確認でき,これにより逆流が生じていることが わかる. 図−4(b)の case2-2R では,水制後方の透過 流が卓越し,主流域からの流れ込みは確認できなか った.

次に、図-3(c)、(d)を見てみると x=25cm 以降で は水制後方の流速の大きさに差がほとんどないこと がわかる.図-5に、水制背後域の平均流速 Ub を平 均主流速 Um で無次元化した値の縦断分布を示す. z=0.5cn の場合、下部が不透過である case1-3, 2-2, 3-1 では水制直下流において負の値をとり、不透過 部高さが高くなるにつれて負の値が大きくなり下流 側へシフトしている.下部が透過のケースの水制直 下流においては全透過の caseAP と同程度の流速で あるが、case2-2R、3-1R では caseAP より大きな値を とる.このような水制直下流の局所的な流れは流下



図-6 鉛直断面ベクトル図(y=26cm)

とともに急激に緩和され, x/L=3 以降では, 透過部 の割合に応じた値に収束していることがわかる.水 制近傍の z=3.5cm の場合でも同様のことが言えるが, 下流部で不透過部と透過部の流速が逆転しており, 水制背後での流れ構造の違いが示唆される.そこで 図-6 に水制中央にあたる y=26cm における鉛直縦断 面ベクトル図を示す.下部が透過の場合,水制直下 で下降流が発生しその下流で上昇流が発生している のが上部の流速が大きくなった要因と考えられる.

4. <u>おわりに</u>

ハイブリッド水制を用いた場合,底面付近において,caseNPよりも主流の流速の増加を抑えることができ,且つ,逆流域を河岸付近に確保できることがわかった.また,底面付近および水面付近においては,ハイブリッド水制による流れ場への影響はx=25cm程まで現れ,それ以降は透過部の割合によってある程度の流速に収まることがわかった.

また,水平方向だけではなく,鉛直方向の流れに よる影響もあり、複雑な流れ構造になっていること がわかった.また,河岸の保護や生態系にとって良 好な環境の創出等,多様な目的に合ったハイブリッ ド水制の設置の指標づくりを行っていきたい.